

$\ddot{f}_k$  - линейное ускорение любой точки опоры.

Уравнения получены с учетом того факта, что упругая опора не вращается, а способна получать лишь линейные упругие деформации по осям  $x$  и  $y$ . Тогда в каждом поперечном сечении скорости и ускорения любых точек равны между собой, т.е. тело совершает поступательное движение относительно осей  $x$  и  $y$ .

Так как для крайних значений координат в таблице (т.е. для первого и последнего значений) скорости и ускорения не определяются, то их величину находим по методу Милна

$$\begin{aligned} \dot{f}_1 &= (-\dot{f}_3 + 4 \cdot \dot{f}_2 - 3 \cdot \dot{f}_1)/(2 \cdot h), & \dot{f}_n &= (3 \cdot \dot{f}_n - 4 \cdot \dot{f}_{n-1} + \dot{f}_{n-2})/(2 \cdot h), \\ \ddot{f}_1 &= (-\ddot{f}_3 + 4 \cdot \ddot{f}_2 - 3 \cdot \ddot{f}_1)/(2 \cdot h), & \ddot{f}_n &= (3 \cdot \ddot{f}_n - 4 \cdot \ddot{f}_{n-1} + \ddot{f}_{n-2})/(2 \cdot h). \end{aligned}$$

УДК [681.5.017+539.215]

## N- ЗВЕННАЯ МОДЕЛЬ БИОМЕХАНИЧЕСКОЙ СИСТЕМЫ

А.Е. Покатилов

Могилевский технологический институт, Беларусь

Для построения расчетных моделей анализа движений биомеханических систем с произвольным количеством звеньев, вращающихся относительно упругой опоры в виде стержня, рассмотрим кинематическую схему N-звенной модели. С помощью этой модели можно исследовать кинематику и динамику вращательных движений относительно упругой опоры. При этом процесс формирования уравнений выполняется с помощью ЭВМ для любой многозвенной системы.

Для определения координат центра масс звеньев системы, составим следующие уравнения

$$\begin{aligned} X_{ci} &= f_x + S_i \cdot \cos \theta_i + \sum_{j=1}^{i-1} L_j \cdot \cos \theta_j, \\ Y_{ci} &= f_y + S_i \cdot \sin \theta_i + \sum_{j=1}^{i-1} L_j \cdot \sin \theta_j, \end{aligned}$$

где  $f_x$  и  $f_y$  - линейные перемещения упругой опоры по осям  $x$  и  $y$ . Опора моделируется двумя пружинами, параллельными осям координат. Перемещения определяются методами сопротивления материалов или из эксперимента;

$i$  - номер звена модели;  $i = 1, 2, \dots, N$ ;

$N$  - количество звеньев модели;

$X_{ci}$  - координаты центра масс  $i$ - звена по оси абсцисс;

$Y_{ci}$  - координаты центра масс  $i$ - звена по оси ординат;

$L_j$  - длина  $j$ -ого звена;

$\theta_j$  - угол, образованный  $j$ -ым звеном с осью  $Ox$ ;

$S_j$  – расстояние от оси вращения  $j$ -ого звена до его центра масс.

Положение центра масс звеньев модели вполне определено, если обобщенные координаты заданы в виде углов между кинематическими звеньями с осью абсцисс. Из уравнений связи получим следующие выражения, определяющие координаты кинематических пар биомеханической системы

$$X_{\text{ир.п.}} = f_x + \sum_{j=1}^i L_j \cdot \cos \theta_j, \quad ;$$

$$Y_{\text{ир.п.}} = f_y + \sum_{j=1}^i L_j \cdot \sin \theta_j .$$

УДК [681.5.017+539.215]

## РАСЧЕТНЫЕ МОДЕЛИ ОПРЕДЕЛЕНИЯ УПРУГОЙ ДЕФОРМАЦИИ ОПОРЫ СРЕДСТВАМИ ВЫЧИСЛИТЕЛЬНОЙ ТЕХНИКИ

И.Д. Иванова, А.Е. Покатилов

Могилевский технологический институт, Беларусь

При определении упругой деформации опоры, представляющей собой стержень круглого сечения и имеющий большое число участков, часто используют метод начальных параметров. Но, разрабатывая расчетные модели для определения деформации в любом сечении опоры указанным методом с помощью вычислительной техники, приходится создавать программы на каждый конкретный случай нагружения и для каждого участка. Данная методика является очень трудоемкой. Кроме этого, нет никакой гарантии в отсутствии технической погрешности.

Рассмотрим опору в виде балки, к которой приложены динамически изменяющиеся силы  $F_1$  и  $F_2$ . На опору также действует сила инерции  $F_n$  самого стержня, приложенная в центре масс. Таким образом точка приложения силы инерции является постоянной, а сил  $F_1$  и  $F_2$  разной для каждого случая нагружения, т.е. центр масс стержня может оказаться между силами, а также слева или справа от них.

Запишем уравнение упругой линии, выраженное через начальные параметры, в виде

$$E \cdot I \cdot y = E \cdot I \cdot y_0 + E \cdot I \cdot \varphi_0 \cdot z + \sum_{i=1}^n \frac{F_i \cdot (z_i - a_i)^3}{6} \cdot \delta_i$$

где  $E$ - модуль упругости;

$I$ - момент инерции стержня;

$y$ - прогиб стержня в заданном сечении;

$y_0$ - прогиб стержня в начале координат (начальные условия);

$\varphi_0$  - угол поворота поперечного сечения стержня в начале координат (начальные условия);

$a_i$  – расстояния от начала координат до точек приложения сил;